

(19) JAPANESE PATENT OFFICE (JP)

(11) Japanese Patent Publication No. 2001-307983 (P2001-307983A)

(12) Patent Gazette (A)

(43) Date of Publication: November 2, 2001

(51) Int Cl.<sup>7</sup>: Classification Symbols: FI:

Theme Code (Reference)

H 01 L 21/027	•	B 23 Q 17/24	B 2F078
B 23 Q 17/24		G 03 F 7/20	
	501		
G 03 F 7/20	521	G 12 B 5/00	1 51046
G 12 B 5/00		H 01 L 21/30	516 B 5F056
			541 L

Request for Examination: Not yet submitted

Number of Claims: 9

OL (Total of 11 pages [in original])

(21) Application No. 2000-119926 (P2000-119926)

(22) Filing Date: April 20, 2000

(71) Applicant:

000004112

Nikon Corp.

3-2-3 Marunouchi, Chiyoda-ku, Tokyo

(72) Inventor:

Tomohide Hamada

Nikon Corp.

3-2-3 Marunouchi, Chiyoda-ku, Tokyo

(72) Inventor:

Hiroshi Shirasu

Nikon Corp.

3-2-3 Marunouchi, Chiyoda-ku, Tokyo

(74) Agent:

100091096

Yusuke Hiraki, Patent Attorney (one other)

Continued on last page

## (54) Stage System and Exposure Apparatus

## (57) [Summary]

[Task]

To provide a stage system which realizes long strokes without increasing the weight of a movable part and attains high control performance and high positioning accuracy.

[Means for Solving]

## Translator's notes:

☐☐☐: Used "bearing body"
.....: Used "object placement stage"
....: Used "installation floor"
....: Used "plane view circular"
....: Used "interferometer bus" though that seemed like an unusual term "interferometer path"
...: Used "glass material"

The apparatus is constructed such that long mirrors 75 and 77 are fixed to a part which does not move, the weight of a movable part PST of a stage system is reduced, and the relative position of the drive unit (actuator) that drives the stage and the laser interferometer reading does not change even when the stage moves. The position of the actuator for stage position control and the laser interferometer reading position for stage position measurement are always constant regardless of the stage position, so design of a control controller is easy.

[figure]

## [Claims]

[Claim 1] A stage system comprising a movable stage which can move in a first direction and a second direction, and a position detection device that detects the position of said movable stage in relation to long mirrors provided on a base member, wherein

the stage system comprises a light sending optical system that sends to said long mirrors the detection light that detects the position of said movable stage in relation to said long mirrors via an optical device provided on said movable stage, and

a moving device that moves said light sending optical system in said first direction according to the movement in said first direction of said movable stage.

- [Claim 2] The stage system of claim 1 wherein said base member supports said movable stage movably..
- [Claim 3] The stage system of claim 1 or 2 wherein said moving device moves said movable stage in said first direction.
- [Claim 4] The stage system of any of claims 1 through 3 wherein the stage system is equipped with a stage moving device that moves said movable stage in said second direction.
- [Claim 5] The stage system of claim 4 wherein

the moving axis by which said stage moving device moves said movable stage and the optical axis between said optical device provided on said movable stage and said long mirror are approximately matched.

[Claim 6] The stage system of any of claims 1 through 5 wherein said position detection device is equipped with a detector that is arranged on a vibration isolation member that is vibrationally isolated from said base member.

[Claim 7] An exposure apparatus that exposes the pattern of the mask held on the mask stage onto the substrate held on the substrate stage, wherein

a stage system noted in any one of claims 1 through 6 is used as the stage for at least one of said mask stage and said substrate stage.

[Claim 8] The exposure apparatus of claim 7 wherein

the exposure apparatus is equipped with a projection optical system that projects the pattern of said mask onto said substrate.

[Claim 9] The exposure apparatus of claim 8 wherein

said projection optical system and said long mirrors are held by a common member.

[Detailed Description of the Invention] [0001]

[Technical Field of the Invention]

The present invention relates to an exposure apparatus that exposes a pattern on a substrate in the manufacturing process for semiconductor devices and liquid crystal display panels as well as to the stage system incorporated within that exposure apparatus. [0002]

[Prior Art]

Figure 8 is a schematic diagram of a prior art step-and-scan method scan type exposure apparatus, and figure 9 is a perspective view that shows the schematic structure of the substrate stage (XY stage) thereof. Illumination light IL for exposure from light source 201 illuminates mask 207 with an even illumination intensity distribution. The image of the pattern on mask 207 that passes through projection optical system 211 is exposed by projection onto substrate 252 which is coated with photo resist. Mask 207 is held on mask stage RST, and mask stage RST is driven by a linear motor, for example, in the Y direction which is the scan direction on mask base RSB. The Y coordinate of mask 207 is measured by Y moving mirror 208 and external laser interferometer 209, and this Y coordinate is supplied to main control system 210 that does supervisory control of the overall operation of the apparatus. Main control system 210 performs control of the mask 207 position and movement speed via mask stage drive system 219.

Also, the Y coordinate of photo sensitive substrate 252 is always monitored by the moving mirror 250 for the Y axis fixed on the top edge of top plate 238 of the linear motor drive XY stage described later and by external laser interferometer 246, and the detected Y coordinate is supplied to main control system 210. Main control system 210 controls the operation of X linear motors 224 and 226 and Y linear motors 232 and 234 via drive system 223 based on the supplied coordinate.

[0004]

Next, we will explain the substrate stage (XY stage) which moves with photo sensitive substrate 252 placed on it using figure 9 for reference. XY stage 200 is equipped with a base (jouban) 212, an X guide 214 as a guide bar fixed on base (jouban) 212, a first moving body 216 that can move in the X direction along the base (jouban) 212 upper surface and X guide 214, and a second moving body 236 that can move in the Y direction orthogonal to the X direction along Y guide 222 as the moving guide that constitutes this first moving body 216. X guide 214 is arranged along the X direction near the edge surface of the Y direction on base (jouban) 212. First moving body 216 is equipped with a first Y guide conveyor 218 arranged along the X direction near X guide 214 on base (jouban) 212, a second Y guide conveyor 220 arranged on base (jouban) 212 in parallel with this, and a Y guide 222 that extends in the Y direction installed between these.

[0005]

On one side of the Y direction of X guide 214 on base (jouban) 212, stator 224A of first X linear motor 224 is extended in the X direction near X guide 214. Also, at the other side of the Y direction of second Y guide conveyor 220 near the other end of the Y direction on base (jouban) 212, stator 226A of second X linear motor 226 is extended in the X direction. Mover 224B of first X linear motor 224 is coupled at one end of Y guide 222 via coupling member 228, and mover 226B of second X linear motor 226 is coupled at the other end of Y guide 22 [sic; should be 222?] via coupling member 230. Because of this, first moving body 216 is driven in the X direction by the movement of movers 224B and 226B of first and second X linear motors 224 and 226.

Stators 232A and 234A of first and second Y linear motors 232 and 234 are arranged along the Y direction at one side and the other side of the X direction of Y guide 222, and are suspended between first and second Y guide conveyors 218 and 220. Moving magnet type linear motors are also used as first and second Y linear motors. [0007]

Second moving body 236 has a top plate 238 and bottom plate 240 that are arranged parallel to each other so as to sandwich Y guide 222 from top and bottom and so as to be almost parallel to the upper surface (reference surface) of base (jouban) 212, and has a pair of Y direction bearing bodies 242, 242 that mutually couple these top plate 238 and bottom plate 240 at both sides of Y guide 22 [sic; should be 222?]. These Y direction bearing bodies 242, 242 are arranged in parallel to Y guide 222 so as to form a designated gap with Y guide 222. At the outer surface of these Y direction bearing bodies 242, 242

are attached movers 232B and 234B (note that 234B is not illustrated) of previously described first and second Y linear motors 232 and 234 that form the drive means of second moving body 236, and second moving body 236 is driven in the Y direction by the movement of movers 232B and 234B of Y linear motors 232 and 234.

[0008]

Top plate 238 also functions as an object placement stage, and mounted on the top surface of this top plate 238 are long X moving mirror 248 that reflects laser light exiting from laser interferometer 244 for X coordinate measurement and laser interferometer 246 for Y coordinate measurement fixed on base (jouban)212. When first and second X linear motors 224 and 226 and first and second Y linear motors 232 and 234 are driven, in correspondence to this, second moving body 236 on which photo sensitive substrate 252 is mounted is moved in the X, Y two dimensional directions, and the movement position is measured by laser interferometers 244 and 246.

[Problems the Invention Attempts to Solve]

However, with the prior art exposure apparatus noted above, it is necessary to use a structure whereby a long mirror is placed on the movable part (movable stage) of the stage system, and when the stroke of the movable stage is made long, a longer long mirror is placed on the movable part, and this brings a degradation in controllability that comes with an increase in weight and inertia, as well as an increase in drive thrust. Furthermore, with the expectation that photo sensitive substrate 252 would increase in size in the future, it is expected that there would be an ever-increasing larger scale of movable stages as well. Also with the prior art, the structure was such that with movement of the stage, there was a relative change in the stage drive position (position of the drive axis of Y linear motors 232 and 234) and the stage coordinate reading position (position of incidence of laser light for measuring distance from laser interferometer 246 onto long mirror 250), so there was the problem that the mechanical system dynamics changed together with the stage position, making control difficult. Because of this, it was necessary to increase the mechanical system stiffness and attenuation performance in order to obtain positioning precision, positioning time, and constant velocity performance, and this required using expensive materials and complex forms, which increased costs.

[0010]

[0009]

Taking into consideration these kinds of problems of the prior art, the goal of the present invention is to provide a movable stage system that can realize a long stroke without increasing the weight of the movable part. Another goal of the present invention

is to provide a stage system that can obtain high control performance and high positioning precision without changing the relative positions of the stage drive position and stage coordinate reading position even when the stage moves. A further goal of the present invention is to provide a high performance exposure apparatus that incorporates this kind of stage system.

[0011]

[Means for Solving the Problem]

To solve the problems mentioned above, with the present invention, long mirrors are fixed to a part that cannot move, realizing a lighter weight of the movable part of the stage system while also achieving a structure for which the relative position of the drive part (actuator) that drives the stage and the laser interferometer reading [position] does not change due to stage movement. With the stage system of the present invention, the [position] of the actuator for controlling the stage position and the reading position of the laser interferometer for measuring the stage position do not depend on the stage position and are always constant, so designing of the control controller is easy, and this is effective for improving positioning precision.

[0012]

Specifically, the stage system of the present invention is a stage system (13, 15) comprising a movable stage (PST) which can move in a first direction (Y direction) and a second direction (X direction), and a position detection device that detects the position of said movable stage (PST) in relation to long mirrors (75, 77) provided on a base member (19), wherein the stage system comprises a light sending optical system (91, 92, 93; 131, 132, 133) that sends the detection light (L1, L2, L3) that detects the position of the movable stage (PST) in relation to the long mirrors (75, 77) via an optical device (interferometer unit) (81, 82, 83; 121, 122, 123) provided on the movable stage to the long mirrors (75, 77), and a moving device (72, 102) that moves said light sending optical system (91, 92, 93; 131, 132, 133) in said first direction (Y direction) according to the movement in the first direction of the movable stages (PST, RST).

A base member (19) supports movable stage (PST) so as to be able to move. The moving device (72, 102) can be an item that moves the movable stage (PST) in said first direction (Y direction). Also, it is equipped with a stage moving device that moves the movable stage (PST) in the second direction (X direction). It is preferable that the moving axis by which the stage moving device that moves the movable stage (PST) in the second direction (X direction) moves the movable stage (PST) is approximately matched to the

light axis between the optical device (interferometer unit) (81, 82, 83; 121, 122, 123) provided on the movable stage (PST) and the long mirrors (75, 77).

[0014]

The position detection device is equipped with a detector (interferometer receiver 78) that is placed in the vibration isolation member (79) that is vibrationally isolated from base member (19). The exposure apparatus of the present invention is an exposure apparatus (11) that exposes the pattern of a mask (R) held on the mask stage (RST) onto the substrate (P) held on the substrate stage (PST), where the stage system described above is used as the stage for at least one of the mask stage (RST) or the substrate stage (PST). This exposure apparatus (11) can be equipped with a projection optical system (PL) that projects the pattern of mask (R) onto substrate (P). The projection optical system (PL) and long mirrors (75, 77) can be held by a common member. It is also possible to construct the long mirrors to be monolithic with the projection optical system. [0015]

## [Working Examples of the Invention]

Following, we will explain working examples of the present invention while referring to the figures. Here, we will explain an example when the stage system of the present invention is applied to a step-and-scan method exposure apparatus that exposes the pattern of a reticle as a mask onto a square shaped glass substrate. For this exposure apparatus, the stage system of the present invention will be applied both as a mask stage that holds and moves a mask and as a substrate stage that holds and moves a glass substrate.

[0016]

Figure 1 is a schematic diagram that shows an example of exposure apparatus 11 of the present invention. This exposure apparatus 11 is equipped with illumination optical system 12, mask stage system (stage system) 13 that holds and moves mask R, projection optical system PL, main unit column 14 that holds projection optical system PL, and substrate stage system (stage system) 15 that holds and moves glass substrate P, etc. With this working example, as an example, a liquid crystal display device pattern will be exposed on an 800 x 950 mm large scale glass substrate P. [0017]

Illumination optical system 12 can be, as disclosed in Unexamined Patent No. 9-320956, for example, constructed from a light source unit, a shutter, a secondary light source forming optical system, a beam splitter, a condensing lens system, a mask blind, and an imaging lens system (none of which are illustrated), and the rectangular (or arc-

shaped) illumination area on mask R held on mask stage system 13 is illuminated with uniform illumination intensity by illumination light IL.
[0018]

Main unit column 14 is formed from first column 17 that is held via a plurality of (here there are four, but only the two on the front side are shown in figure 1) vibration isolation tables 16 on the top surface of base plate BP that is the reference for the apparatus placed on the upper surface of installation floor FD, and a second column 18 that is provided on this first column 17. These vibration isolation tables 16 have deployed as a damping material a passive type item that uses an elastic material such as rubber. [0019]

First column 17 is supported almost horizontally by four vibration isolation tables 16, and it is equipped with rectangular shaped base 19 that forms substrate stage system 15, four legs 20 that are respectively arranged along the vertical direction at the four corner parts of the top surface of this base 19, and lens barrel base (jouban) 21 that mutually couples the top ends of these four legs 20 while also forming the top plate part of first column 17. Base 19 is made from a stone base (jouban). *nai* [appears to be a cut off word here by accident?] If ceramic is sprayed on this stone base (jouban) to coat it, it is possible to prevent the degradation of the surface precision due to nicks in the stone base (jouban). A plane view circular opening 21A is formed at the center of this lens barrel base (jouban) 21, and projection optical system PL is introduced from above into this opening 21A. A flange FL is provided on this projection optical system PL at a position that is slightly under the center of its height direction, and projection optical system PL is supported from beneath by lens barrel base (jouban) 21 via flange FL. [0020]

Second column 18 is equipped with four legs 22 that are placed standing so as to surround projection optical system PL on the upper surface of lens barrel base (jouban) 21, and base 23 that forms the top plate that couples these four legs 22 to each other at the top ends, specifically, forming the mask stage system 13. An opening 23A that is the path for the illumination light IL is formed at the center of base 23. Note that all or part of base 23 (the part that correlates to opening 23A) can be formed using a light transmission material. Vibration from an installation floor FD to a main unit column 14 formed in this way is insulated at the micro G level by vibration isolation tables 16.

As projection optical system PL, the optical axis AX direction is the Z axis direction, and here, a dioptric optical system is used that consists of a plurality of lens elements placed at designated intervals along the optical axis AX direction so as to result

in telecentric optical placement at both sides. This projection optical system PL has a designated projection magnification of, for example, equal [1X] magnification. Because of this, when the illumination area of mask R is illuminated by illumination light IL from illumination optical system 12, because of the illumination light that passes through mask R, an equal [1X] magnification erect image of the pattern of the illumination area on mask R that passed through projection optical system PL is exposed on a conjugate exposure area on said illumination area on glass substrate P that was coated on the surface with photo resist.

[0022]

Figure 2 is an external perspective view of substrate stage system 15. This substrate stage system 15 is formed from a base 19, a substrate stage (stage main unit) PST supported to float above base 19 without contact, an X linear motor 64 as the linear motor that drives substrate stage PST in the X axis direction which is the scanning direction, Y linear motors 65A and 65B as the linear motors that drive substrate stage PST in the Y axis direction which is the step movement direction, and reaction force interception frames 54 and 55 that receive the reaction force that occurs with driving of the substrate stage PST by Y linear motors 65A and 65B. Reaction force interception frames 54 and 55 are installed independently in terms of vibration in relation to base 19 by being supported on support member 62 which is fixed at one end to floor surface FD. With these reaction force interception frames 54 and 55, the reaction force that occurs when substrate stage PST is driven in the Y direction is transmitted to the floor, so this reaction force is not transmitted to projection optical system PL. [0023]

X linear motor 64 consists of stators 66A and 66B extended along the X axis direction, and X carriage 67 as a mover to which substrate stage PST is fixed and that moves relative to stator 66. Stators 66A and 66B are provided on the top of X guide 68 which is extended along the X axis direction. Then on X carriage 67, sandwiching X guide 68, movable member 69 is provided as a single unit with X carriage 67 and so as to be able to move freely in relation to X guide 68. Also, with movable member 69, an air pad 70 (air bearing) made of ceramic, for example, is mounted on the bottom surface, and this is supported to float above base 19. Glass substrate P is held by vacuum suction, etc. via a substrate holder (not illustrated) at the top surface of substrate stage PST. [0024]

Y linear motor 65A consists of mover 57A that is provided on the –X side end of Y guide 68, and stator 59A which is supported on reaction force interception frame 54. Also, Y linear motor 65B consists of mover 57B provided at the +X side end of Y

carriage 72 that moves freely along Y guide 71 that is extended along the Y axis direction, and stator 59B that is supported on reaction force interception frame 55. Each stator 59A and 59B manifests a Japanese character *ko* shape [sideways squared "C"] that opens toward substrate stage PST so as to sandwich movers 57A and 57B. Note that X guide 68 is fixed at the –X side end of Y carriage 72.

[0025]

Measurement of the X and Y direction coordinate positions of the substrate stage PST is done using a laser interferometer. To measure the X direction coordinate position of the substrate stage PST, long mirror 75 for laser interferometer is fixed via support member 74 on base 19, and interferometer units 81 and 82 that have a corner cube and plane mirror as a pair are arranged on substrate stage PST. Also, to measure the Y direction coordinate position of the substrate stage PST, long mirror 77 for laser interferometer is fixed via support member 76 on base 19, and interferometer 83 with a corner cube and plane mirror as a pair is arranged on the substrate stage PST. Interferometer receiver 78 that holds a laser light source and light receiving device for laser interferometer units 81, 82, and 83 is supported on support member 79 for which one end is fixed to the floor surface FD, and thus it is installed in a manner that is vibrationally independent from base 19. Because it is not necessary for interferometer receiver 78 to be able to move, as with in the past, since it is possible to be installed separate from the apparatus, there is no effect due to heat emission of the receiver, and it is also not necessary to route wiring. Arranged on Y carriage 72 are optical-path-folding reflective mirrors 91, 92, and 93 that form the interferometer path. [0026]

Figure 3 is a schematic plan view for explaining the structure of the laser interferometer of the present invention. Placed on substrate stage PST are two interferometer units 81 and 82 for measuring the X direction coordinate position of substrate stage PST and one interferometer unit for measuring the Y direction coordinate position of substrate stage PST. Also, reflective mirrors 91 to 93 that form the interferometer path are arranged on Y carriage 72 that moves in the Y direction along Y guide 71. Laser light L1 for measurement that exits from the laser light source in interferometer receiver 78 is reflected by reflective mirror 91 on Y carriage 72 and made incident on interferometer unit 81, and the laser light reflected by the reference mirror of the interferometer unit and laser light reflected by long mirror 75 fixed in relation to base 19 undergo light interference at interferometer unit 81, and after this interference light exits from interferometer unit 81, it progresses in the opposite direction to incident laser

light L1, is reflected by reflective mirror 91 on Y carriage 72, and returns to interferometer receiver 78.

[0027]

Similarly, laser light L2 that exits from the laser light source in interferometer receiver 78 is reflected by reflective mirror 92 on Y carriage 72 and made incident on interferometer unit 82, and the laser light reflected by reference mirror of the interferometer unit and the laser light reflected by long mirror 75 fixed in relation to base 19 undergo light interference at interferometer unit 82, and after the interference light exits from interferometer unit 81, it progresses in the opposite direction of incident laser light L2, is reflected by reflective mirror 92 on Y carriage 72, and returns to interferometer receiver 78. Also, the laser light L3 exiting from the laser light source in interferometer receiver 78 is reflected by reflective mirror 93 on Y carriage 72 and made incident on interferometer unit 83, and the laser light reflected by the reference mirror of interferometer unit 83 and the laser light reflected by long mirror 77 fixed in relation to base 19 undergo interference, and the issued interference light progresses in the opposite direction to incident laser light L3, is reflected by reflective mirror 93 on Y carriage 72, and returns to interferometer receiver 78.

[0028]

In this way, by having laser light fall incident on the interferometer units 81, 82, and 83 from reflective mirrors 91, 92, and 93 arranged on Y carriage 72 that moves in the Y direction together with substrate stage PST along Y guide 71, even if substrate stage PST moves in the Y direction, it is possible to have the laser light be correctly incident on interferometer units 81, 82, and 83 on the substrate stage PST. Also, the interference light radiated from interferometer units 81, 82, and 83 goes in the reverse direction of the incident light path and returns to interferometer receiver 78. The locations of interference measurement by the laser interferometer are the interval between interferometer units 81 and 82 on the substrate stage PST and long mirror 75, and the distance between interferometer unit 83 and long mirror 77. Because of this, part of the optical system that forms the interferometer path is placed on Y carriage 72, but even if the straightness of that part is poor, measurement error will not arise.

[0029]

Long mirror 75 has a length that covers the Y direction movement stroke of interferometer units 81 and 82 that move together with substrate stage PST, and long mirror 77 similarly has a length that covers the X direction movement stroke of interferometer unit 83 that moves riding on substrate stage PST. Also, the light path of the laser light that goes back and forth between interferometer unit 81 and long mirror 75

is set on stator 66A that extends along the X axis direction of X linear motor 64. In other words, interferometer unit 81 measures the distance between substrate stage PST and long mirror 75 at the position where the drive force of X linear motor 64 operates. Similarly, the light path of the laser light that goes back and forth between interferometer unit 82 and long mirror 75 is set on stator 66B that extends along the X axis direction of X linear motor 64, and interferometer unit 81 measures the distance between substrate stage PST and long mirror 75 at the position where the drive force of X linear motor 64 works. [0030]

Figure 4 is a schematic diagram that explains the structure of the interferometer unit. Here, we will explain using interferometer unit 81 as an example, but the other interferometer units 82 and 83 have the same kind of structure. Interferometer unit 81 consists of polarizing beam splitter 95, reference mirror 96, corner cube 97, and 1/4 wave plates 98 and 99.

[0031]

Laser light L1 that is reflected by reflective mirror 91 on Y carriage 72 is incident on polarizing beam splitter 95 of interferometer unit 81, and is divided into transmitted light component 1 and reflected light component 2 by polarizing beam splitter 95. Reflected light component 1 passes through 1/4 wave plate 98 and is reflected by reference mirror 96, and again passes through 1/4 wave plate 98 and has its polarization direction turned 90°, and is then reflected by polarizing beam splitter 95 and made incident on corner cube 97. The laser light that has returned from corner cube 97 is again reflected by polarizing beam splitter 95, and passes through optical path 3 to be made incident on reference mirror 96. The laser light reflected by the reference mirror is transmitted as is through polarizing beam splitter 95 and exits from interferometer unit 81.

[0032]

Meanwhile, reflected light component 2 passes through 1/4 wave plate 99 and is reflected by long mirror 75, again passes through 1/4 wave plate 99 and has its polarizing direction turned 90°, is transmitted through polarizing beam splitter 95 and is made incident on corner cube 97. The light that has returned from corner cube 97 again is transmitted through polarizing beam splitter 95, progresses through optical path 4 and is made incident on long mirror 75. The laser light reflected by the long mirror is reflected by polarizing beam splitter 95, and exits from interferometer unit 81. [0033]

In this way, the interference light of the laser light that made two round trips to the reference mirror 96 and the laser light that made two round trips to long mirror 75 exits

from interferometer unit 81, and after this is reflected by reflective mirror 91 on Y carriage 72, it is made incident on interferometer receiver 78 and detected. The distance between polarizing beam splitter 95 and reference mirror 96 does not change. Meanwhile, the distance between polarizing beam splitter 95 and long mirror 75 changes according to the movement of substrate stage PST, and the interference state of the interference light exits from the interferometer unit 81 reflects the distance between interferometer unit 81 and long mirror 75, and interferometer receiver 78 measures the distance between interferometer unit 81 and long mirror 75 from the change in the interference fringe. In the example shown in the figure, the X direction coordinate of substrate stage PST is obtained by getting the average of the distance measurement values according to the interferometer unit 81 and the distance measurement values according to the interferometer unit 82, and the difference in the measurement values according to interferometer unit 81 and interferometer unit 82 is divided by the Y direction distance of both interferometer units 81 and 82, and the rotation angle of substrate stage PST is measured. Also, the Y direction coordinate of substrate stage PST is obtained from the distance measurement using interferometer unit 83. [0034]

Returning to figure 1, mask stage system13 is equipped with the aforementioned base 23, a mask stage (stage main unit) RST that is supported to float above base 23 without contact, a mask drive system 24 that drives mask stage RST at a designated stroke in the Y axis direction which is the scanning direction (relative movement direction) while it also does fine driving in the X axis direction which is orthogonal to the Y axis direction, and reaction force interception frames (supports) 25 and 26 which receive the reaction force that occurs with the driving of mask stage RST by this mask drive system. The base edge of reaction force interception frames 25 and 26 is fixed to floor surface FD via the opening formed respectively in lens barrel base (jouban) 21, base 19, and base plate BP shown in figure 1, and the reaction force that occurs due to the movement of mask stage RST is made to escape into the floor. With these reaction force interception frames 25 and 26, the previously described reaction force is not transmitted to projection optical system PL. Because of this, it is possible to realize high precision exposure.

The drive unit of mask stage system 13 has the same structure as the drive unit of substrate stage PST, and the mask stage RST coordinate position detection device that uses a laser interferometer also has the same structure as the coordinate potion detection device of substrate stage PST. With the working example noted above, we used a stator

[0035]

that has a structure that manifests a Japanese character *ko* [sideways squared "C"] shaped opening facing the stage, but for example as shown in figure 5, stators 59A and 59B can also have a structure that opens toward the +Z direction. In this case, the movers can be given a shape whereby they face the inside of the stator and hang down to the -Z direction. Also, for the Y linear motor 64 that is the aforementioned linear motor and X linear motors 65A and 65B, it is also possible to use either a moving coil type or moving magnet type format.

[0036]

It is also possible to use the present invention for stage devices that are driven by a drive device other than the linear motor. Figure 6 is a schematic perspective view that shows an example of applying the present invention to a substrate stage device driven by a ball screw, and figure 7 is a schematic plan view of this.

[0037]

This substrate stage system is equipped with a base 19, a substrate stage PST that is positioned over base 19, and a mechanism for driving substrate stage PST. The drive mechanism is equipped with a ball screw 114 and an X motor 113 that rotationally drives this, and a ball screw 104 and a Y motor 103 that rotationally drives this. A glass substrate P is held by vacuum suction, etc. via a substrate holder (not illustrated) on the upper surface of substrate stage PST. Y motor 103 drives Y carriage 102 along Y guide 101. An X guide 111 is fixed at the –X side end of Y carriage 102. Substrate stage PST moves in the Y direction together with Y carriage 102 by driving of Y motor 103, and moves in the X direction along X guide 111 by driving of X motor 113.

Measurement of the X and Y direction coordinate positions of substrate stage PST is performed using a laser interferometer in the same way as the aforementioned stage system. To measure the X direction coordinate position of substrate stage PST, long mirror 75 for laser interferometer is fixed to base 19 via support member 74, and with a corner cube and a plane mirror as a pair, interferometer units 121 and 122 are arranged on the substrate stage PST. Also, to measure the Y direction coordinate position of substrate stage PST, long mirror 77 for laser interferometer is fixed to base 19 via support member 76, and with a corner cube and a plane mirror as a pair, interferometer 123 is arranged on substrate stage PST. Also, the optical-path-folding reflective mirrors 131, 132, and 133 that form the interferometer path are arranged on Y carriage 102.

The optical path of the laser light that goes back and forth between interferometer unit 122 and long mirror 75 is set at a position at which the drive force of X motor 113

works on substrate stage PST, specifically, on ball screw 114. In this way, interferometer unit 122 measures the distance between substrate stage PST and long mirror 75 at the position where the drive force of X motor 113 works. The X direction coordinate of the substrate stage PST is obtained using the distance measurement value according to interferometer unit 122, and the difference in distance measurement values according to interferometer unit 121 and interferometer unit 122 is divided by the Y direction distance of both interferometer units 121 and 122, and the rotational angle of substrate stage PST is measured. Also, the Y direction coordinate of substrate stage PST is obtained from the distance measurement value using interferometer unit 123.

With the present invention, there is no change in the relative position of the drive actuator and the laser interferometer that measures the movable part position, so the frequency response of the control system does not change no matter what the position of the X and Y coordinate system the stage movable part is in. Because of this, filtering using the control controller becomes possible, and higher performance control can be obtained.

[0041]

Also, until now, to maintain the precision of the long mirror surface, a high level of flatness for the surface of the member for attaching the long mirror was required, and rigidity was necessary to maintain this, and it was not possible to avoid having the part become thick and heavy. However, with the present invention, because it is possible to bring the long mirror to the fixed side, it is possible to use a structure without considering not only the weight of the long mirror main unit but also the weight of the supporting member. Because of this, it also became possible to incorporate long mirrors without losing any degree of flatness.

[0042]

With the interferometer structure of the present invention, there is concern about the occurrence of an Abbe error. In particular, when the projection optical system PL which does not move during exposure is used as a reference, the laser light side that performs position measurement does move, so an error may occur that is proportional to the interval ( $\Delta x$  or  $\Delta y$ ) between the laser light and the projection optical system PL. However, the displacement of all directions X, Y, and  $\theta$  of the movable part (substrate stage PST, mask stage RST) is monitored, so even in that case, by making a correction of  $\Delta y \cdot \Delta \theta$  for the X direction error and of  $\Delta x \cdot \Delta \theta$  for the Y direction error, it is possible to cancel the Abbe error.

[0043]

With the working example noted above, we used a structure that applied the stage system of the present invention to exposure apparatus 11, but the invention is not limited to this, and it is also possible to apply this not only to exposure apparatus 11 but also to a precision measuring instrument such as a transfer mask writer or a mask pattern position coordinate measuring device. As a substrate, it is possible to use not only a glass substrate P for a liquid crystal display device, but also a semiconductor wafer for semiconductor devices, ceramic wafers for thin film magnetic heads, or a mask or mask original plate (synthetic quartz, silicon wafer) used for an exposure apparatus.

As exposure apparatus 11, in addition to a step-and-scan method scan type exposure apparatus that does scan exposure of a mask R pattern by synchronously moving reticle R and glass substrate P (scanning stepper; U.S. Patent No. 5,473,410), it is also possible to apply [this invention] to a step and repeat type projection exposure apparatus (stepper) that, with mask R and glass substrate P in a still state, exposes the mask R pattern, and moves glass substrate P sequentially in steps. As the type of exposure apparatus 11, the invention is not limited to an exposure apparatus for manufacturing liquid crystal display devices, but can also be widely used in items such as exposure apparatuses for manufacturing semiconductor devices that expose a semiconductor device pattern on a wafer, or exposure apparatuses for manufacturing thin film magnetic heads, imaging device (CCD), or masks.

[0045]

Also, as a light source for the exposure illumination light, it is possible to use not only the bright line issued from a high power mercury lamp (g-line (436 nm), h-line (404.7 nm), i-line (365 nm)), a KrF excimer laser (248 nm), an ArF excimer laser (193 nm), or an F<sub>2</sub> laser (157 nm), but charged particle beams such as X rays or electron beams can also be used. For example, as an electron gun when using electron beams, it is possible to use thermo electronic emission type lanthanum hexaboride (LaB<sub>6</sub>) or tantalum (Ta). Furthermore, when using electron beams, it is possible to use a structure that uses mask R, and it is also possible to use a structure that forms a pattern directly on the wafer without using mask R. It is also possible to use higher harmonics such as YAG laser or semiconductor laser.

[0046]

The magnification of projection optical system PL can use not only an equal [1X] magnification system, but can also use a reduction system or an expansion system. Also, as the projection optical system PL, when using far ultraviolet rays such as of an excimer laser, it is possible to use a material that transmits far ultraviolet rays such as quartz or

fluorite as the glass material, and when using an F<sub>2</sub> laser or X rays, it is possible to use a catadioptric or dioptric optical system (use a reflective type item for mask R as well), or when using electron beams, as the optical system, it is possible to use an electronic optical system that consists of an electronic lens and polarizer. Note that it goes without saying that the optical path through which the electron beams pass should be in a vacuum state. It is also possible to use [the invention] on a proximity exposure apparatus that exposes the mask R pattern in which mask R and wafer W adjacent to each other without using a projection optical system PL.

As the drive mechanism for each stage RST and PST, it is also possible to use a flat motor that drives each stage RST and PST by electromagnetic force with a magnet unit (permanent magnet) with magnets arranged two dimensionally and an armature unit with coils arranged two dimensionally arranged facing each other. In this case, one of either the magnet unit or the armature unit is connected to stage RST and PST, and the other of the magnet unit or armature unit can be provided on both moving sides (base) of stages RST and PST.

[0048]

[0047]

## Merit of the Invention

With a present invention like that described above, it is not necessary to construct a long mirror that requires precision on the movable part, so it is possible to omit not only the long mirror weight but also the member that couples this with good precision, allowing a significant lightning of the movable part weight. Because of this, the resonance frequency of the mechanical system increases and the frequency response of the control system is high, allowing an increase in control performance.

## Brief Description of the Figures

- [Figure 1] This is a schematic diagram that shows one example of an exposure device according to the present invention.
- [Figure 2] This is an external perspective view of a substrate stage device.
- [Figure 3] This is a schematic plan view for explaining the structure of a laser interferometer according to the present invention.
- [Figure 4] This is a schematic diagram that explains the structure of the interferometer unit.
- [Figure 5] This is a schematic diagram that shows another example of a substrate stage device according to the present invention.

[Figure 6] This is a schematic diagram that shows another example of a substrate stage device according to the present invention.

[Figure 7] This is a schematic plan view of the substrate stage device shown in figure 7.

[Figure 8] This is a schematic diagram of a prior art step-and-scan method scan type exposure device.

[Figure 9] This is a perspective view that shows the schematic structure of a prior art substrate stage.

## **Explanation of Code Numbers**

- 11 Exposure device
- 12 Illumination optical system
- 13 Mask stage device
- Main body column
- 15 Substrate stage system
- Vibration isolation table
- 19 Base
- 20 Leg
- Lens barrel base (jouban)
- 22 Leg
- 23 Base
- 24 Mask drive system
- 25, 26 Reaction force interception frame
- 54, 55 Reaction force interception frame
- 57A, 57B Mover
- 59A, 59B Stator
- 62 Support member
- K linear motor
- 65A, 65B Y linear motor
- 66A, 66B Stator
- 67 X carriage
- 68 X guide
- 70 Air pad
- 71 Y guide
- 72 Y carriage
- 74 Support member

- 75 Long mirror
- 76 Support member
- 77 Long mirror
- 78 Interferometer receiver
- Support member
- 81, 82, 83 Interferometer unit
- 91, 92, 93 Reflective mirror
- 95 Polarizing beam splitter
- 96 Reference mirror
- 97 Corner cube
- 98, 99 1/4 wave plate
- 101 Y guide
- 102 Y carriage
- 103 Y motor
- 104 Ball screw
- 111 X guide
- 113 X motor
- 114 Ball screw
- 121, 122, 123 Interferometer unit
- 131, 132, 133 Reflective mirror
- 200 XY stage
- 201 Light source system
- 207 Mask
- 210 Main control system
- 211 Projection optical system
- 212 Base (Jouban)
- 214 X guide
- First moving body
- 218, 220 Y guide conveyor
- 219 Reticle stage drive system
- 222 Y guide
- 223 Drive system
- 224, 226 X linear motor
- 228 Coupling member
- 232, 234 Y linear motor
- Object placement stage (Second moving body)

242 Y direction bearing body Laser interferometer 246 Y moving mirror 250 Photosensitive substrate 252 Base plate BP Installation floor FD Illumination light IL L1, L2, L3 Laser light for measurement Glass substrate · **P** Projection optical system PL **PST** Substrate stage Mask R RST Mask stage Figures: Figure 1

Figure 2

Figure 3

Figure 4

Figure 5

Figure 6

Figure 7

Figure 8

Figure 9

## Continued from front page

F terms (reference)	2F078	CA02	CA08	CB05	CB09	CB12
		CC03				
	3C029	AA01	AA12	AA40		
	5F046	<b>BA05</b>	CC01	CC02	CC03	CC16
		CC18	DB05	DC05	DC12	GA06
		GA11	GA12	GA14		
	5F056	CB22	CC05	EA14	FA06	

(19)日本国特許庁 (JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開發号 特開2001-307983 (P2001-307983A)

(43)公開日 平成13年11月2日(2001.11.2)

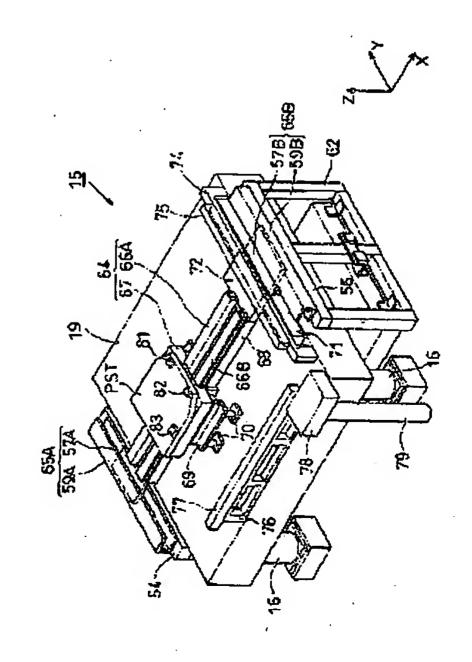
		, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	VAL 1,000-1173 & 11 05001.11.6/
(51) Int.CL?	織別配号	FI.	デーマコート*(参考)
H01L 21/027	•	B23Q 17/24	B 2F078
B 2 3 Q 17/24		G03F 7/20	521 3C029
G03F 7/20	5 2 1	G 1 2 B 5/00	T 5F046
G 1 2 B 5/00	•	HOIL 21/30	516B 5F056
•			541L '
		審查說求 未說以	き 菌求項の数9 OL (全 11 頁)
(21) 出願番号	特爾2000-119926( P2000-119926)	(71) 出願人 000004	1112 .
		株式会	社ニコン
(22)出版日	平成12年4月20日(2000.4.20)		千代田区丸の内3丁目2番3号
		(72) 班明者 英田	
		東京都	千代田区丸の内3丁目2番3号 株
			ニコン内
		(72) 発明者 白数	<b>B</b> ₹
		東京都	千代田区丸の内3丁目2番3号 株
			ニコン内
		(74)代理人 10009」	096
		<b>弁理</b> 士	平木 祐輔 (外1名)
•			
•			最終頁に続く

## (54) 【発明の名称】

## (57)【要約】

【課題】 可助部宣置を増加させることなく長いストロ ークを実現することができ、高い制御性能と高い位置決 め精度が得られるステージ装置を提供する。

【解決手段】 長尺鏡75、77を可動しない部分に個 定し、ステージ装置の可勤部PSTの軽量化を実現する とともに、ステージを駆動する駆動部(アクチュエー タ) とレーザ干燥計の読み取りの相対位置がステージ移 動によって変わらない構成とする。ステージ位置副御の ためのアクチュエータとステージ位置計測のためのレー ザ干渉計読み取り位置とが、 ステージの位置によらず常 に一定となるため、制御コントローラの設計が容易とな る。



【特許請求の箇囲】

【請求項1】 第1方向と第2方向とに移動可能な可動 ステージと、ベース部材に設けられた長尺鏡に対する前 記可勁ステージの位置を検出する位置検出装置とを備え たステージ装置において、

前記長尺鏡に対する前記可動ステージの位置を負出する 検出光を前記可勤ステージに設けられた光学装置を介し て前記長尺鏡に送光する送光光学系と、

前記可動ステージの前記第1方向の移動に応じて、前記 えたことを特徴とするステージ装置。

【語求項2】 ・語求項1記載のステージ装置において、 前記ペース部村は前記可勤ステージを移動可能に支持し ていることを特徴とするステージ装置。

【語求項3】 語求項1又は2記載のステージ装置にお しょて、

前記移動装置は前記可動ステージを前記第1方向に移動 させることを特徴とするステージ装置。

【請求項4】 請求項1~3のいずれか1項記載のステ ージ装置において、

前記可動ステージを前記第2方向に移動させるステージ 移動装置を備えたことを特徴とするステージ装置。

【請求項5】 請求項4記載のステージ装置において、 前記ステージ移動装置が前記可動ステージを移動させる 移動軸と、前記可動ステージに設けられた前記光学装置 と前記長尺銭の間の光輪とはほぼ一致していることを特 徴とするステージ装置。

【請求項6】 請求項1~5のいずれか1項記載のステ ージ装置において、

した振動分離部村に配置された検出器を備えていること を特徴とするステージ装置。

【語求項7】 マスクステージに保持されたマスクのパ ターンを基板ステージに保持された墓板に露光する露光 装置において、

前記マスクステージと前記墓板ステージとの少なくとも 一方のステージとして、請求項1から6のいずれか1項 記載のステージ装置を用いたことを特徴とする露光装 置。

【語求項8】 語求項7記載の露光装置において、 前記マスクのパターンを前記基板に投影する投影光学系 を備えたことを特徴とする翠光装置。

【請求項9】 請求項8記載の露光装置において、 前記投影光学系と前記長尺鏡とは共通の部材により保持 されていることを特徴とする露光装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、半導体デバイスや 液晶表示パネルの製造工程で基板にバターンを露光する 露光装置及びその露光装置に組み込まれるステージ装置 50 226日は、連結部材230を介してYガイド22の他

に関する。

[0002]

【従来の技術】図8は従来のステップ・アンド・スキャ ン方式の定査型器光装置の概略図、図9はその基板ステ ージ(XYステージ)の概略構成を示す斜視図である。 光源201からの露光用の照明光!しは、均一な照度分 布でマスク207を照明する。マスク207上のパター ンの投影光学系211を介した像が、フォトレジストが 塗布された基板252に投影露光される。マスク207 送光光学系を前記第1方向に移動させる移動装置とを備 10 はマスクステージRST上に保持され、マスクステージ RSTはマスクベースRSB上でスキャン方向であるY 方向に例えばリニアモータにより駆動される。Y移動鏡 208及び外部のレーザ干渉計209によりマスク20 7のY座標が計測され、このY座標が装置全体の動作を 統轄制御する主制御系210に供給される。主制御系2 10は、マスクステージ駆動系219を介してマスク2 ①7の位置及び移動速度の制御を行う。

> 【0003】また、後述するリニアモータ駆動XYステ ージの天板部238の上端に固定されたY輻用の移動鏡 20 250、及び外部のレーザ干渉計246により、感光基 板252のY座標が鴬時モニタされ、検出されたY座標 が主制御系210に供給されている。主制御系210 は、供給された座標に基づいて駆動系223を介してX リニアモータ224、226及びYリニアモータ23 2、234の勤作を制御する。

【0004】次に、感光基板252を載置して移動する 基板ステージ(XYステージ)について図9を用いて説 明する。XYステージ200は、定盤212と、定盤2 12上に固定されたガイドバーとしてのXガイド214 前記位置検出装置は、前記ペース部材とは振動的に分離 30 と、定盤212上面及びXガイド214に沿ってX方向 に移動可能な第1の移動体216と、この第1の移動体 216を構成する移動ガイドとしてのYガイド222に 沿ってX方向に直交するY方向に移動可能な第2の移動 体236とを備えている。Xガイド214は定盤212 上のY方向の一端面近傍にX方向に沿って配置されてい る。第1の移動体216は、定盤212上にXガイド2 14に近接してX方向に沿って配置された第1のYガイ 下搬送体218と、それと平行に定盤212上に配置さ れた第2のYガイド鍛送体220と、それらの間に架設 46 された丫方向に延びる丫ガイド222とを有している。 【0005】定盤212上のXガイド214のY方向の 一側には、第1のXリニアモータ224の固定子224 Aが、Xガイド214に近接してX方向に延設されてい る。また、定盤212上のY方向の他端部近傍で第2の Yガイド鍛送体220のY方向の他側には、第2のXリ ニアモータ226の固定子226Aが、X方向に延設さ れている。第1のXリニアモータ224の可動子224 Bは、連結部村228を介してYガイド222の一端に 連結されており、第2のXリニアモータ226の可動子 端に連結されている。このため、第1.第2のXリニア モータ224、226の可助子224B, 226Bの移 動によって第1の移動体216がX方向に駆動されるよ うになっている。

【0006】Yガイド222のX方向の一側と他側に は、第1、第2のYリニアモータ232,234の固定 子232A,234AがY方向に沿って配置され、第 第2のYガイド鐵送体218,220間に懸築され ている。 第1:第2のYリニアモータとしてもムービン グマグネット型のリニアモータが使用されている。 【0007】第2の移動体236は、Yガイド222を 上下から挟む状態で相互に平行にかつ定盤212の上面 (墓掌面)にほぼ平行に配置された天板238及び底板 🗀 240と、これらの天板238と底板240とをYガイ ド22の両側で相互に連結する―対のY方向軸受体24 2、242とを有している。これらのY方向軸光体24 2、242は、Yガイド222との間に所定のギャップ を形成した状態でYガイド222に平行に配置されてい る。これらの丫方向軸受体242、242の外面には、 第2の移動体236の駆動手段を構成する前述した第 1. 第2のYリニアモータ232,234の可勤子23 2B、234B(但し、234Bは図示せず)が取り付 けられており、Yリニアモータ232、234の可動子 232B, 234Bの移動によって第2の移動体236 が丫方向に駆動されるようになっている。

【①①08】天板部238は戴物ステージを兼ねてお り、この天板部238の上面には、定盤212上に固定 されたX座標計測用レーザ干渉計244及びY座標計測 用レーザ干渉計246から放射されるレーザ光を反射す 光華板252が搭載されている。第1.第2のXリニア モータ224、226、第1、第2のYリニアモータ2 32、234が駆動されると、これに応じて感光量板2 52が搭載された第2の移動体236がX, Y2次元方 向に移動し、その移動位置がレーザ干渉計244、24 6によって計測される。

#### [0009]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、前記し た従来の露光装置においては、ステージ装置の可動部 (可動ステージ) に長尺鏡を載置する構成をとる必要が 46 あり、可動ステージのストロークを長くするとより長い 長尺鏡を可動部に載せることになり、重畳・管性の増大 に伴う制御性の劣化、駆動能力の増大をもたらしてい た。更に、感光量板252は、今後増々大きくなること が予想され、可勤ステージも大型化の一途をたどること が予想される。また従来は、ステージ移動に伴い、ステ ージ駆動位置(Yリニアモータ232、234の駆動軸 の位置)とステージ座標読み取り位置(長尺鏡250へ のレーザ干渉計246からの距離計測用レーザ光の入射 位置)とが相対的に変化してしまう構成であったため、

- 機械系のダイナミクスがステージ位置と共に変化し、制 御しにくいという問題もあった。そのため、位置決め精 度、位置決め時間、等速性能を得るために機械系の間性 や、減衰性能をアップさせる必要があり、高価な材質を 使用したり複雑な形状にしなくではならず、コストアッ フを招いていた。

【0010】本発明は、このような従来技術の問題点に 鑑み、可動部重量を増加させることなく長いストローク を実現することのできる可勁ステージ装置を提供するこ 10 とを目的とする。また、本発明は、ステージが移動して もステージ駆動位置とステージ座標読み取り位置とが相 対的に変化せず。高い制御性能と高い位置決め精度が得 られるステージ装置を提供することを目的とする。さら に、本発明は、とのようなステージ装置を組み込んだ高 性能の露光装置を提供することを目的とする。

#### [0011]

【課題を解決するための手段】上記問題点の解決のため に本発明では、長尺鏡を可勤しない部分に固定し、ステ ージ装置の可動部の軽量化を実現するとともに、ステー 20 ジを駆動する駆動部(アクチュエータ)とレーザ干渉計 の読み取りの相対位置がステージ移動によって変わらな い構成とした。本発明のステージ装置によると、ステー ジ位置制御のためのアクチェエータとステージ位置計測 のためのレーザ干渉計読み取り位置とが、ステージの位 置によらず鴬に一定となるため、制御コントローラの設 計が容易となり、位置決め精度向上に有利である。

【①012】すなわち、本発明によるステージ装置は、 第1方向(Y方向)と第2方向(X方向)とに移動可能 な可動ステージ (PST) と、ベース部材 (19) に設 る長尺のX移動鏡248、長尺のY移動鏡250及び感 30 けられた長尺鏡(75,77)に対する前記可動ステー ジ(PST)の位置を検出する位置検出装置とを備えた ステージ装置(13, 15)において、長尺鏡(75, 7?) に対する可動ステージ (PST) の位置を検出す る倹出光(L1、L2、L3)を可動ステージに設けら れた光学装置(干渉計ユニット)(81,82,83; 121, 122、123) を介して長尺鏡 (75、7 7) に送光する送光光学系(91,92,93;13 1、132, 133) と、可動ステージ (PST、RS 丁)の第1方向の移動に応じて、前記送光光学系(9 1、92, 93;131、132, 133)を前記第1 方向(Y方向)に移動させる移動装置(72,102) とを備えたことを特徴とする。

> 【0013】ベース部材(19)は可動ステージ(PS 丁)を移動可能に支持している。移動装置(72、10 2) は可動ステージ (PST) を前記第1方向 (Y方 向) に移動させるものとすることができる。また、可動 ステージ(PST)を第2方向(X方向)に移動させる ステージ移動装置を備える。可動ステージ (PST) を 第2方向(X方向)に移動させるステージ移動装置が可 50 動ステージ(PST)を移動させる移動軸と、可動ステ

ージ(PST)に設けられた光学装置(干渉計ユニッ 4) (81, 82, 83; 121, 122, 123) と 長尺鏡(75、77)の間の光軸とはほぼ一致している ことが好ましい。

【()()14】位置検出装置は、ベース部材(19)とは 振動的に分離した振動分離部材(79)に配置された検 出器(干渉計レシーバ78)を備えている。本発明によ る露光装置は、マスクステージ(RST)に保持された マス(R)のパターンを墓板ステージ(PST)に保持 された基板(P)に選光する露光装置(11)におい て、マスクステージ(RST)と基板ステージ(PS T) との少なくとも一方のステージとして、前述のステ ージ装置を用いたことを特徴とする。この篝光装置() 1)は、マスク(R)のバターンを墓板(P)に投影す る投影光学系(PL)を備えるものとすることができ る。投影光学系(PL)と長尺鏡(75,77)とは共 通の部材により保持するととができる。また、長尺鏡を 投影光学系と一体化された部材に構成してもよい。

[0015]

施の形態を説明する。ことでは、本発明のステージ装置 を、マスクとしてのレチクルのパターンを角形のガラス 基板に露光するステップ・アンド・スキャン方式の露光 装置に適用する場合の例を用いて説明する。この露光装 置においては、本発明のステージ装置をマスクを保持し て移動するマスクステージ及びガラス蟇板を保持して移 動する基板ステージの両方に適用するものとする。

【①①16】図1は、本発明による羅光装置11の一例 を示す機略図である。この翠光装置11は、照明光学系 12 マスクRを保持して移動するマスクステージ装置 30 (ステージ装置) 13、投影光学系PL、投影光学系P しを保持する本体コラム14、ガラス基板Pを保持して 移動する基板ステージ装置(ステージ装置)15等を備 えている。なお、本実施の形態では、一例として800 ×950mmの大型のガラス基板Pに液晶表示素子パタ ーンを露光するものとする。

【10017】照明光学系12は、例えば特闘平9-32 0956号公報に関示されているように、光額ユニッ ト、シャッタ、2次光源形成光学系。ビームスブリッ 系(いずれも不図示)から構成され、マスクステージ装 置13に保持されたマスクR上の矩形(あるいは円弧 状)の照明領域を照明光【しにより均一な照度で照明す る.

【0018】本体コラム14は、設置床FDの上面に載 置された装置の基準となるベースプレートBPの上面に 複数(ここでは4つ、ただし図1では前面側の2つのみ 図示)の防振台16を介して保持された第1コラム17 と、この第1コラム17上に設けられた第2コラム18

材としてゴム等の弾性材を用いたパッシブ型のものが配 置されている。

【0019】第1コラム17は、4つの防緩台16によ ってほぼ水平に支持され、蟇板ステージ装置15を構成 する矩形のペース19と、このペース19の上面の4隅 の部分に鉛直方向に沿ってそれぞれ配設された4本の胸 部20と、これら4本の脚部20の上端部を相互に連結 すると共に第1コラム17の天板部を構成する境間定盤 21とを値えている。ペース19は石定盤から構成され 10 ている。ない。この石定盤にセラミックを控射してコー トすれば石定盤の欠けによる面精度の劣化を防ぐことが できる。この境間定盤21の中央部には、平面視円形の 関口部21Aが形成され、この関口部21A内に投影光 学系PLが上方から挿入されている。この投影光学系P 上には、その高さ方向の中央やや下方の位置にブランジ FLが設けられており、フランジFLを介して投影光学 系PLが織筒定盤21によって下方から支持されてい る。

【0020】第2コラム18は、境間定盤21の上面に 【発明の実施の形態】以下、図面を参照して本発明の実 20 投影光学系PLを囲むように立識された4本の脚部22 と、これら4本の胸部22の上端部相互間を連結する天 板部、すなわちマスクステージ装置13を構成するペー ス23とを備えている。ベース23の中央部には、照明 光【しの通路となる関口23Aが形成されている。な ね、ベース23の全体又は一部(関口23Aに相当する) 部分)を光透過性材料により形成してもよい。このよう にして構成された本体コラム14に対する設置床FDか ちの振動は、防振台16によってマイクロGレベルで絶 緑されている。

【0021】投影光学系Pしとしては、その光軸AXの 方向が2輪方向とされ、ここでは、両側テレセントリッ クな光学配置となるように光軸AX方向に沿って所定間 隔で配置された複数枚のレンズエレメントからなる屈折 光学系が使用されている。この投影光学系PLは、所定 の役影倍率、例えば等倍を有している。このため、照明 光学系12からの照明光 [ しによってマスクRの照明領 域が照明されると、マスクRを通過した照明光により、 投影光学系PLを介してマスクR上の照明領域部分のバ ターンの等倍正立像が、表面にフォトレジストが塗布さ ター集光レンズ系、マスクプラインド、及び結像レンズ 40 れたガラス基板P上の前記照明領域に共役な露光領域に 露光される。

【0022】図2は、基板ステージ装置15の外額斜視 図である。この量板ステージ装置15は、ベース19 と、ベース19の上方に非接触で浮上支持された基板ス テージ(ステージ本体)PSTと、基板ステージPST を走査方向であるX軸方向に駆動するリニアモータとし てのXリニアモータ64と、基板ステージPSTをステ ップ移動方向であるY軸方向に駆動するリニアモータと してのYリニアモータ65A、65Bと、Yリニアモー とから構成されている。この防緩台16は、ダンピング 50 タ65A,65Bによる基板ステージPS下の駆動に伴

って生じる反力を受ける反力遮断用フレーム54.55 とから構成されている。反方遮断用フレーム54、55 は、一端が床面FDに固定された支持部材62に支持さ れることにより、ペース19に対して振動的に独立して 設置されている。この反方遮断用フレーム54、55に より、基板ステージPSTがY方向に駆動した際に発生 する反力が床に伝達されるので、投影光学系PLにこの

反力が伝わることはない。

【0023】Xリニアモータ64は、X輪方向に沿って 丁が固定され固定子66に対して相対移動する可助子と してのXキャリッジ67とから構成されている。 固定子 66A、66Bは、X軸方向に沿って延設されたXガイ F68の上部に設けられている。そして、Xキャリッジ 67には、Xガイド68を挟んで可勤部材69がXキャ リッジ67と一体的に、かつXガイド68に対して移動。 自在に設けられている。また、可動部村69は、底面側 に倒えばセラミック製のエアパッドでの(エアベアリン グ)が配設されて、ペース19に対して浮上支持されて いる。基板ステージPSTの上面には、不図示の基板ホ 20 ルダを介してガラス基板Pが真空吸着等により保持され 3.

【0024】Yリニアモータ65Aは、Yガイド68の - X側端部に設けられた可野子57Aと、反力遮断用フ レーム54上に支持される固定子59Aとから構成され ている。また、Yリニアモータ65Bは、Y輔方向に沿 って延設されたYガイド?1に沿って移動自在なYキャ リッジ72の+X側端部に設けられた可動子57Bと、 反力遮断用フレーム55上に支持される固定子59Bと 子57A、57Bを挟み込むように墓板ステージPST に向けて関口するコ字状を呈している。なお、Yキャリ ッジ72の-X側端部には、Xガイド68が固定されて いる。

【1)025】基板ステージPSTのX、Y方向の座標位 置計測はレーザ干渉計を用いて行われる。基板ステージ PSTのX方向の座標位置計測のために、ベース19上 に支持部材74を介してレーザ干渉計用の長尺億75を 固定し、基板ステージPST上にコーナキューブと平面 鏡を対とした干渉計ユニット81,82を配置してあ る。また、基板ステージPSTのY方向の座標位置計測 のために、ベース19上に支持部材76を介してレーザ 干渉計用の長尺境77を固定し、基板ステージPST上 にコーナキューブと平面鏡を対とした干渉計83を配置 してある。レーザ干渉計ユニット81、82、83月の レーザ光源及び受光器を収容した干渉計レシーバ?8 は、一端が床面FDに固定された支持部材79に支持す ることにより、ベース19に対して振動的に独立して歌 置されている。干渉計レシーバ78は可動する必要がな

とができるため、レシーバの発熱影響はなく、配線を引 き回す必要もない。また、Yキャリッジ72上に干渉計 パスを構成する光路折り曲げ用の反射鏡91,92,9 3が設置されている。

【①①26】図3は、本発明によるレーザ干渉計の構成 を説明するための機略平面図である。墓板ステージPS 丁上には、基板ステージPSTのX方向の座標位置計測 のための2個の干渉計ユニット81、82と、基級ステ ージPSTのY方向の座標位置計測用の1個の干燥計2 延設された固定子66A、66Bと、基板ステージPS 10 ニット83が設置されている。また、干渉計パスを構成 - する反射鏡91~93がYガイド71に沿ってY方向に 移動するとキャリッジ78上に配置されている。干渉計 レシーバ78中のレーザ光源から出射された計測用のレ ーザ光し1は、Yキャリッジ72上の反射鏡91で反射 されて干渉計ユニット81に入射し、干渉計ユニットの 基準鏡で反射されたレーザ光とベース19に対して固定 された長尺境?5で反射されたレーザ光とが干渉計ユニ ット81にて光干渉して発生した干渉光は、干渉計ユニ ット81から出射したのち入射レーザ光し1と逆方向に 進行し、Yキャリッジ72上の反射鏡91で反射されて 干渉計レシーバ78に戻る。

【0027】同様に、干渉計レシーバ78中のレーザ光 源から出射されたレーザ光し2は、 Yキャリッジ72上 の反射鏡92で反射されて干渉計ユニット82に入射 し、干渉計ユニットの基準鏡で反射されたレーザ光とべ ース19に対して固定された長尺端75で反射されたレ ーザ光とが干渉計ユニット82にて光干渉し、干渉光は 干渉計ユニット81から出射したのち入射レーザ光し2... と迎方向に進行し、Yキャリッジ72上の反射鏡92で から構成されている。各国定子59A、59Bは、可動 30 反射されて干渉計レシーバ78に戻る。また、干渉計レ シーバ78年のレーザ光膿から出射されたレーザ光13 は、Yキャリッジ72上の反射鏡93で反射されて干渉 計ユニット83に入射し、干渉計ユニット83の基準鏡 で反射されたレーザ光とベース19に対して固定された 長尺境77で反射されたレーザ光との干渉によって発生 した干渉光は、入射レーザ光し3と逆方向に進行し、Y キャリッジ72上の反射鏡93で反射されて干渉計レシ ーパ78に戻る。

【①028】とのようにYガイド71に沿って墓板ステ 40 ージPSTと共にY方向に移動するYキャリッジ72上 に配置した反射鏡91,92,93から干渉計ユニット。 81、82、83にレーザ光を入射させることにより、 Y方向に基板ステージPSTが移動しても基板ステージ PST上の干渉計ユニット81,82、83に正確にレ ーザ光を入射することができる。また、干渉計ユニット 81、82,83を出射した干渉光は入射光路を逆行し て干渉計レシーバ78に戻っていく。レーザ干渉計によ って干渉計測する箇所は、墓板ステージPS丁上の干渉 計ユニット81、82と長尺鏡75との間の間隔、及び いため、従来同様、装置より離れたととろに設置すると、50 干渉計ユニット83と長尺鏡77との間の距離である。

そのため、Yキャリッジ72上に干渉計パスを構成する 光学系の一部を載せているが、その部分の真直性が悪く

【①①29】長尺端75は墓板ステージPSTと共に移 動する干渉計ユニット81、82のY方向の移動ストロ ークをカバーする長さを有し、長尺頃77は同様に基板 ステージPSTに乗って移動する干渉計ユニット83の X方向の移動ストロークをカバーする長さを有する。ま た。干渉計ユニット81と長尺鏡75の間を往復するレ ーザ光の光路は、Xリニアモータ64のX輪方向に沿っ 10 -て延設された固定子66A上に設定されている。つま り、干渉計ユニット81は、Xリニアモータ64の駆動 力が作用する位置において、基板ステージPSTと長尺 鏡75との間の距離を計測する。同様に、干渉計ユニッ ト82と長尺鏡?5の間を往復するレーザ光の光路はX リニアモータ64のX軸方向に沿って延設された固定子 66B上に設定され、干渉計ユニット81は、Xリニア モータ64の駆動力が作用する位置において、基板ステ ージPSTと長尺鏡75との間の距離を計測する。

ても、計測誤差が発生することはない。

概略図である。ここでは干燥計ユニット81を例にとっ て説明するが、他の干渉計ユニット82、83も同様の 横造を有する。干渉計ユニット81は、偏光ビームスプ リッタ95、墓草鏡96、コーナーキューブ97、及び 4分の1波長板98、99から構成されている。

【① 031】 Yキャリッジ72上の反射鏡91で反射さ れたレーザ光し1は、干渉計コニット81の偏光ビーム スプリッタ95に入射し、偏光ビームスプリッタ95で 透過光成分1と反射光成分2に分割される。反射光成分 1は4分の1波長板98を通って基準鏡96で反射さ れ、再び4分の1波長板98を通って偏光方向が90% 回転し、偏光ビームスプリッタ95で今度は反射されて コーナーキューブ97に入射する。コーナーキューブ9 7から戻ってきたレーザ光は再び偏光ビームスプリッタ 95で反射され、光路3を進んで基準鏡96に入射す る。墓準鏡で反射されたレーザ光は、そのまま偏光ビー ムスブリッタ95を透過して干渉計ユニット81から出 射する。

【①032】一方、反射光成分2は4分の1波長板99 9を通って偏光方向が90、回転し、偏光ビームスプリ ッタ95を透過してコーナーキューブ97に入射する。 コーナーキューブ97から戻ってきた光は再び偏光ビー ムスブリッタ95を透過し、光路4を進んで長尺鏡75 に入射する。長尺鏡で反射されたレーザ光は偏光ビーム スプリッタ95で反射され、干渉計ユニット81から出 射する。

【①033】ころして、臺掌鏡96との間を2往復した レーザ光と長尺鏡75との間を2往復したレーザ光との

ジ7.2上の反射鏡9.1で反射された後、干渉計レシーバ 78に入射し、検出される。偏光ビームスブリッタ95 と墓準鏡96との間の距離は不変である。一方、偏光ビ ームスプリッタ95と長尺鏡75との間の距離は墓板ス テージPSTの移動によって変化し、干渉計コニット8 1から出射する干渉光の干渉状態は干渉計ユニット81 と長尺鏡75との距離を反映したものとなり、干燥計し シーバ78は干燥縞の変化から干渉計ユニット81と長 尺鏡?5との距離を計測する。図示の例では、干渉計ユ ニット81による距離計測値と干渉計ユニット82によ る距離計測値の平均をとることで基板ステージPSTの X方向座標を求め、干渉計ユニット81と干渉計ユニッ ト82による距離計測値の差を両干渉計ユニット81, 82のY方向距離で除算して基板ステージPSTの回転 角を計測する。また、干渉計ユニット83を用いた距離 計測値から基板ステージPSTのY方向座標を求める。 【1)034】図1に戻り、マスクステージ装置13は、 前記ペース23と、ペース23の上方に非接触で浮上支 待されたマスクステージ(ステージ本体)RSTと、マ 【① ① 3 ① 】図4は、干渉計ユニットの構造を説明する 20 スクステージRSTを走査方向(相対移動方向)である Y軸方向に所定のストロークで駆動するとともに、Y軸 方向に直交するX輪方向に微小駆動するマスク駆動系2 4と、このマスク駆動系によるマスクステージRSTの 駆動に伴って生じる反力を受ける反力遮断用フレーム (支持部)25、26とを備えている。反力遮断用フレ

ーム25,26の基端は、図1に示される発筒定盤2 1. ベース19. 及びベースプレートBPにそれぞれ形 成された関口部を介して床面FDに固定されており、マ スクステージRSTの移動により発生する反力を床に逃 35 がすものである。この反力遮断用フレーム25、26に より前述の反方が投影光学系PLに伝達されることがな い。このため、結度の高い露光を実現することができ

【0035】マスクステージ装置13の駆動系は墓板ス テージPSTの駆動系と同様の構造を有し、レーザ干渉 計を用いたマスクステージRSTの座標位置検出装置も 基板ステージPSTの座標位置検出装置と同様の構成を 有する。なお、上記の真鍮の形態では、固定子がステー ジへ向けて関ロするコ字状を呈する構成としたが、例え を通って長尺鏡75で反射され、再び4分の1波長板9 40 は図5に示すように、固定子59A、59Bが+2方向 へ向けて関口する構成であってもよい。この場合、可動 子は固定子内へ向けて一乙方向へ垂下する形状にすれば よい。また、上記のリニアモータであるYリニアモータ 64及びXリニアモータ65A, 65Bは、ムービング ゴイル型、ムービングマグネット型のどちらの形式も適 用可能である。

【10036】また、本発明は、リニアモータ以外の駆動 装置によって駆動されるステージ装置に対しても適用可 能である。図6はボールネジによって駆動される基板ス 干渉光が干渉計ユニット81から出射され、Yキャリッ 50 テージ装置に本発明を適用した例を示す機略斜視図であ 11

り、図7はその概略平面図である。

【10037】この基板ステージ装置は、ベース19と、 ベース19の上方に位置する基板ステージPSTと、基 板ステージPSTを駆動するための機構を備える。駆動 機構は、ボールネジ114及びそれを回転駆動するXモ ータ113と、ボールネジ104及びそれを回転駆動す るYモータ103とを備える。基板ステージPSTの上 面には、不図示の基板ホルダを介してガラス基板Pが真 型吸着等により保持される。Yモータ103は、Yガイ ド101に沿ってYキャリッジ102を駆動する。Yキ 10 ャリッジ102の-X側端部には、Xガイド111が固 定されている。 基板ステージPSTは、 Yモータ103 を駆動することによりYキャリッジ102と共にY方向 に移動し、Xモータ113を駆動することよりXガイド 111に沿ってX方向に移動する。

【0038】墓板ステージPSTのX、Y方向の座標位 置計測は前記したステージ装置と同様にレーザ干渉計を 用いて行われる。基板ステージPSTのX方向の座標位 置計測のために、ベース19上に支持部材74を介して レーザ干渉計用の長尺鏡?5を固定し、基板ステージP 20 ST上にコーナキューブと平面鏡を対とした干渉計ユニ ット121,122を配置してある。また、基板ステー ジPSTのY方向の座標位置計測のために、ベース19 上に支持部材?6を介してレーザ干渉計用の長尺墳77 を固定し、基板ステージPST上にコーナキューブと平 面鏡を対とした干渉計123を配置してある。また、Y キャリッジ102上に干渉計パスを構成する光路折り曲 け用の反射鏡131, 132, 133が設置されてい

往復するレーザ光の光路は、 Xモータ113による駆動 力が基板ステージPSTに作用する位置、すなわちボー ルネジ114上に設定されている。とろして、干渉計2 ニット122は、Xモータ113の駆動力が作用する位 置において、基板ステージPSTと長尺銭75との間の 距離を計測する。干渉計ユニット122による距離計測 値によって基板ステージPSTのX方向座標を求め、平 巻計ユニット121と干渉計ユニット122による距離 計測値の差を両干渉計ユニット121、122のY方向 距離で除算して基板ステージPSTの回転角を計測す る。また、干渉計ユニット123を用いた距離計測値か ら基板ステージPSTのY方向座標を求める。

【0040】本発明によると、駆動用アクチュエータと 可勤部位置を計測するレーザ干渉計との相対位置が変化 しないため、ステージ可勤部がX、Y座標系のどの位置 にあっても制御系の国波数応答が変化しない。そのため 制御コントローラによるフィルタリングが可能となり、 さらに高い制御性能が得られる。

【①①41】また、今まで長尺鏡面の精度を維持するた

それを維持するため剛性が必要となり、どうしても分厚 く重い部品とならざるを得なかった。しかし、本発明で は長尺鏡を固定側にもってくることが可能であるため、 長尺鏡本体の重量だけでなく、支持する部材の重量まで も考慮することなく構成できる。そのため、平面度をま

ったく損なうことなく長尺鏡を組込むことができるよう にもなった。

【①042】本発明による干渉計構成は、アッベ誤差を 生じることが懸念される。特に、露光中に動かない投影 光学系PLを基準とした場合においては、位置計測を行 **うレーザ光側が動くことになるので、レーザ光と投影光** 学系PLとの間隔(△×又は△×)に比例した誤差が生 じることになる。しかし、可動部(墓板ステージPS) T. マスクステージRST)のX方向、Y方向、A方向 のすべての変位をモニターしているので、その場合であ っても、X方向の誤差をΔy・ΔθとしてY方向の誤差 をムx・ム8として補正をかけることでアッペ誤差をキ ャンセルさせることができる。

【0043】上記実施の形態では、本発明のステージ装 置を露光装置11に適用する構成としたが、これに限定 されるものではなく、露光装置!」以外にも転写マスク の猫画装置、マスクパターンの位置座標測定装置等の精 密測定機器にも適用可能である。基板としては、液晶表 示デバイス用のガラス基板Pのみならず、半導体デバイ ス用の半導体ウエハや、薄膜遊気ヘッド用のセラミック ウエハ、あるいは露光装置で用いられるマスクまたはマ スクの原版(合成石英、シリコンウエハ)等が適用され る.

【0044】露光装置11としては、レテクルRとガラ 【0039】干渉計ユニット122と長尺鏡75の間を 30 ス基板Pとを同期移動してマスクRのバターンを走査器 光するステップ・アンド・スキャン方式の走査型露光装 置(スキャニング・ステッパー:米国特許第5、47 3、410号)の他に、マスクRとガラス基板Pとを静 止した状態でマスクRのパターンを輝光し、ガラス基板 Pを順次ステップ移動させるステップ・アンド・リピー ト方式の投影器光装置(ステッパー)にも適用すること ができる。舊光装置11の種類としては、液晶表示デバ イス製造用の露光装置に限られず、ウエハに半導体デバ イスパターンを露光する半導体デバイス製造用の露光装 46 置や、薄膜磁気ヘッド、撮像素子(CCD)あるいはマ スクなどを製造するための窓光装置などにも広く適用で きる。

【①045】また、露光用照明光の光源として、超高圧 水銀ランプから発生する輝線(g線(436mm)、h 級(404.7nm)、i線(365nm)), KrF エキシマレーザ (248nm)、ArFエキシマレーザ (193nm) F<sub>z</sub> レーザ (157nm) のみなら ず、X級や電子線などの荷電粒子線を用いることができ る。例えば、電子線を用いる場合には電子銃として、熱 め、長尺鏡を取付ける部村の面に高い平面度が要求され 50 電子放射型のランタンへキサボライト(LaB。)、タ

14

ンタル(Ta)を用いることができる。さらに、電子線 を用いる場合は、マスクRを用いる構成としてもよい し、マスクRを用いずに直接ウエハ上にパターンを形成 する構成としてもよい。また、YAGレーサや半導体レ ーザ等の高調波などを用いてもよい。

【①046】投影光学系PLの倍率は、等倍系のみなら ず縮小系および拡大系のいずれでもよい。また、投影光 学系PLとしては、エキシマレーザなどの途紫外線を用 いる場合は硝封として石英や蛍石などの途紫外線を透過 する材料を用い、F2 レーザやX線を用いる場合は反射 15 屈折系または屈折系の光学系にし(マスクRも反射型タ イブのものを用いる)、また電子根を用いる場合には光 学系として電子レンズおよび偏向器からなる電子光学系 を用いればよい。なお、電子線が通過する光路は真空状 **感にすることはいうまでもない。また、投影光学系PL** を用いることなく、マスクRとウエハWとを密接させて マスクRのパターンを露光するプロキシミティ露光装置 にも適用可能である。

【0047】各ステージRST、PSTの駆動機構とし ては、二次元に磁石を配置した磁石ユニット(永久磁 石)と、二次元にコイルを配置した電機子ユニットとを 対向させ電磁力により各ステージRST、PSTを駆動 する平面モータを用いてもよい。この場合、遊石ユニッ トと電機子ユニットとのいずれか一方をステージRS T、PSTに接続し、磁石ユニットと電機子ユニットの 他方をステージRST、PSTの移動両側(ベース)に 設ければよい。

### [0.048]

【尧明の効果】以上のように本発明によれば、錆度を要 重量だけでなくそれを精度良く締結する部材も省略で き、可動部重量を大幅に軽減できる。そのため、機械系 の共振国波数が高まり制御系の国波数応答が高くとれ、 制御性能を向上させることができる。

### 【図面の簡単な説明】

- 【図1】本発明による露光装置の一例を示す概略図。
- 【図2】基板ステージ装置の外観斜視図。
- 【図3】本発明によるレーザ干渉計の構成を説明するた めの概略平面図。
- 【図4】干渉計ユニットの構造を説明する概略図。
- 【図5】本発明による基板ステージ装置の他の例を示す

**丧略図。** 【図6】本発明による基板ステージ装置の他の例を示す

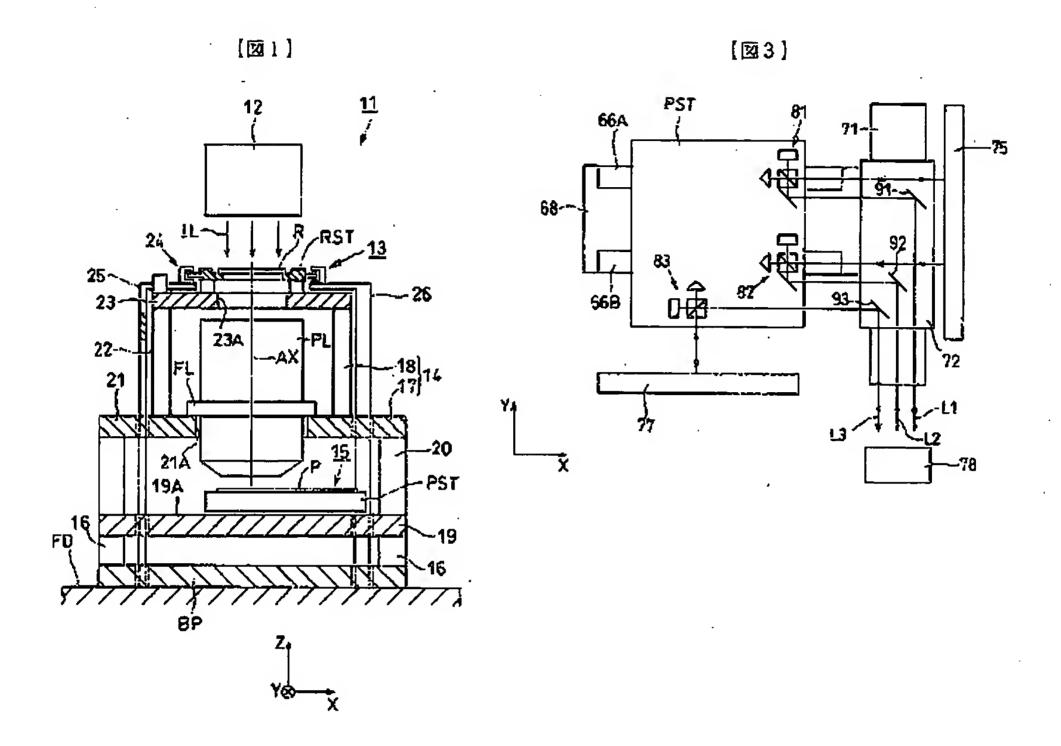
概略図。

【図?】図7に示した基板ステージ装置の機略平面図。 【図8】従来のステップ・アンド・スキャン方式の走査 型翼光装置の概略図。

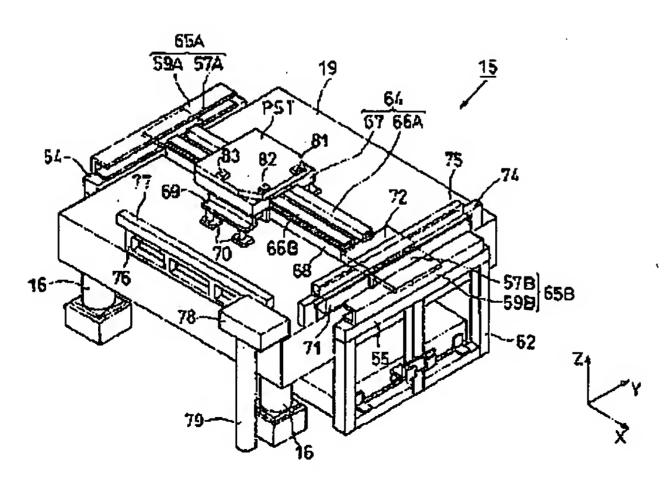
【図9】従来の墓板ステージの鐵略構成を示す斜視図。 【符号の説明】

11…露光装置、12…照明光学系、13…マスクステ ージ装置、14…本体コラム、15…墓板ステージ袋 置、16…防振台、19…ベース、20…胸部、21… 総筒定盤、22…胸部、23…ベース、24…マスク躯 動系、25,26…反力遮断用フレーム、54,55… 反力遮断用フレーム、57A、57B…可動子、59 A、59B…固定子、62…支持部村、64…Xリニア モータ、65A、65B…Yリニアモータ、66A、6 6B…固定子、67…Xキャリッジ、68…Xガイド、 **70…エアパッド、71…Yガイド、72…Yキャリッ** ジ. 74…支持部材、75…長尺億. 76…支持部材、 20 77…長尺欖、78…干渉計レシーバ、79…支持部 材. 81, 82, 83…干渉計ユニット、91, 92, 93…反射鏡。95…偏光ピームスブリッタ、96…基 単鏡:97…コーナーキューブ、98、99…4分の♪ |波長板、101…Yガイド、102…Yキャリッジ、1 ①3…Yモータ、104…ボールネジ、111…Xガイ ド、113…Xモータ、114…ボールネジ、121。 122, 123…干渉計ユニット、131, 132, 1 33…反射鏡、200…XYステージ、201…光額 系、207…マスク、210…主制御系、211…投影 する長尺鏡を可勤部に樺成する必要がないため、長尺鏡 30 光学系、212…定盤、214…Xガイド、216…第 1の移動体、218, 220…Yガイド鍛送体、219 …レチクルステージ駆動系、222…Yガイド、223 …駆動系、224, 226…Xリニアモータ、228… 連結部材、232, 234…Yリニアモータ、236… 載物ステージ (第2の移動体)、242…Y方向軸受 体、246…レーザ干渉計、250…Y移動鏡、252 …感光基板、B.P…ベースブレート、F.D…設置床、 [ L…照明光、L1, L2、L3…計測用レーザ光、P… ガラス基板、PL…投影光学系、PST…基板ステー 40 ジ. R…マスク、RST…マスクステージ



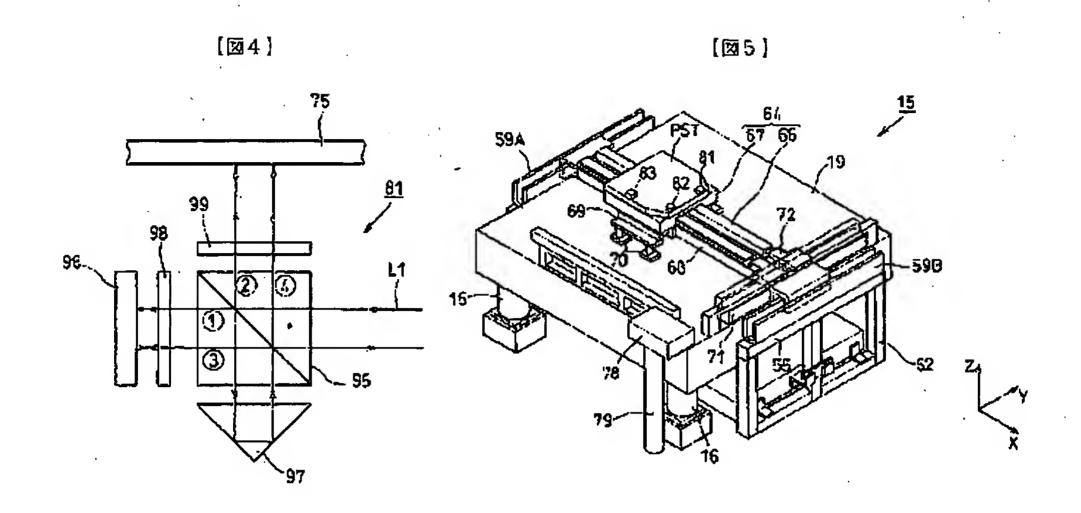


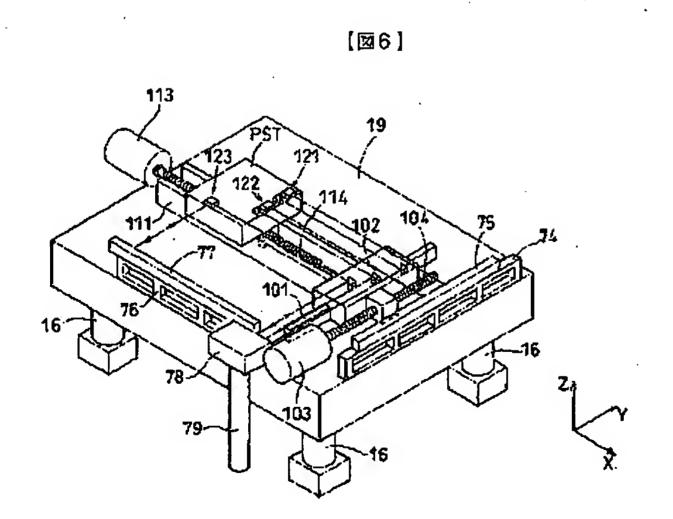
[図2]



(10)

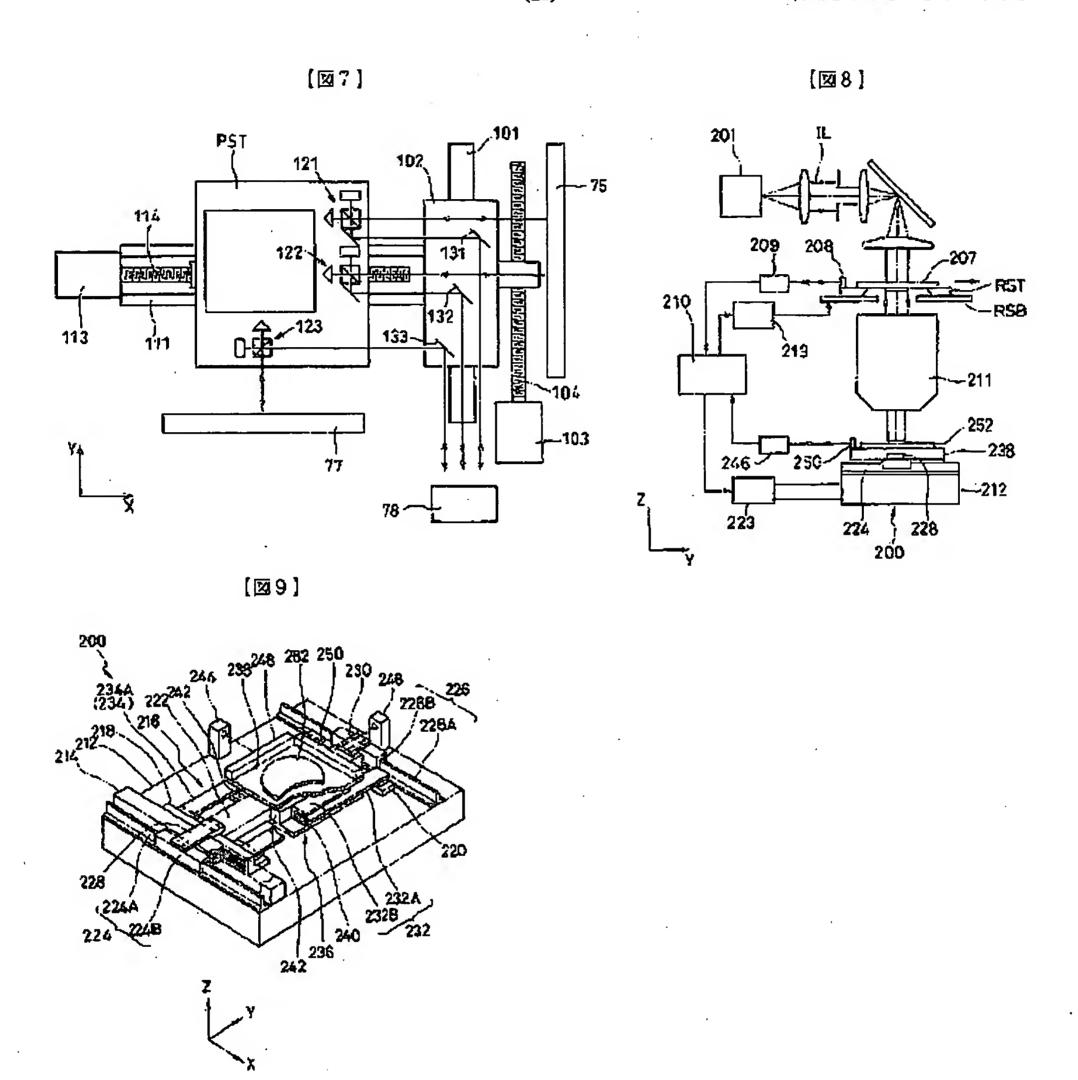
特闘2001-307983





(11)

特開2001-307983



フロントページの続き

下ターム(参考) 2F078 CA02 CA08 CB05 CB09 CB12 CC03 3C029 AA01 AA12 AA40 5F046 BA05 CC01 CC02 CC03 CC16 CC18 DB05 DC05 DC12 GA06 GA11 GA12 GA14 5F056 CB22 CC05 EA14 FA06